PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

08-011233

(43)Date of publication of application: 16.01.1996

(51)Int.Cl.

B29D 30/06

B29D 30/52

B60C 9/02

B60C 9/08

B60C 15/06

(21)Application number: 06-147227

(71)Applicant: BRIDGESTONE CORP

(22)Date of filing:

29.06.1994

(72)Inventor: YOSHIOKA HIROSHI

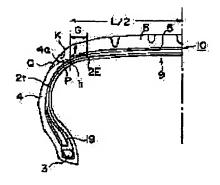
MATSUNAGA HITOO

(54) PNEUMATIC FLAT RADIAL TIRE

(57) Abstract:

PURPOSE: To obtain an excellently durable, pneumatic ultra flat radial tire without decreasing the molding efficiency by specifying its compression in the turn-up end of a carcass extending to both the ends of a belt and overlapping the belt.

CONSTITUTION: The pneumatic radial tire, so called, for 50 series passenger car is of the kind where the tire size is 205/50VR16 and the compression is 60 or lower, and spread over between the bead cores 3 is a carcass consisting of a polyester code arranged at almost 90° with respect to the tire peripheral direction of a pair of bead cores 3, and both the ends are wrapped around and engage to the bead cores. Across belt 5 having codes being crossed each other in its interlayer is arranged, consisting of two layers of steel codes being inclined about at 18 degrees with respect to the tire peripheral direction in the radially directional outside of the crown part 9 of a radial carcass.



(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平8-11233

(43)公開日 平成8年(1996)1月16日

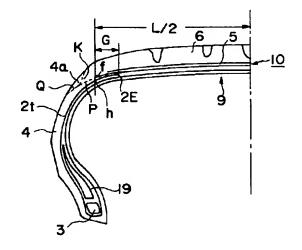
(51) Int.Cl. ⁶ B 2 9 D	30/06	識別記号	庁内整理番号 9349-4F	FΙ	技術表示箇所	
	30/52		9349-4F			
B60C	9/02	Α	7504-3B		•	
	9/08	С	7504-3B			
	15/06	E	7504-3B			
				審査請求	未請求 請求項の数2 OL (全 6 頁)	
(21)出願番号		特願平6 -147227		(71) 出願人	出願人 000005278	
					株式会社プリヂストン	
(22)出顧日		平成6年(1994)6月29日			東京都中央区京橋1丁目10番1号	
			•	(72)発明者	吉岡 宏	
					東京都小平市小川東町3-5-5-532	
				(72)発明者	松永 仁夫	
					東京都小平市小川東町3-4-9-416	
					Market I bassismal of 1 of 110	
				1		
				ŀ		

(54) 【発明の名称】 偏平空気入りラジアルタイヤ

(57)【要約】 (修正有)

【目的】 生産性を損なうことなく、トレッドゴムとサイドゴムの接合部から発生するクラックを抑止し、耐久性に優れた偏平空気入りラジアルタイヤを提供する。

【構成】 ラジアルカーカスの半径方向外側に配設されるベルトと、このベルトの半径方向外側に配設される主として耐摩耗性に富むトレッドゴムと、カーカスのサイド部の半径方向外側にトレッドゴムと、カーカスのサイド部の半径方向外側にトレッドゴムの両端部側方からビード部に延在する耐屈曲性に富むサイドゴムとを有し、第1成型工程で少なくともカーカス、ビードコア及びサイドゴムが張り付けられ、第2成型工程で両側部にサイドゴムと同等のゴムからなる側縁ゴムが一体化されたデュアル構造のトレッドゴムをベルト上から張り付けてなる空気入りラジアルタイヤであって、ビードコアに巻き付けられるカーカスのターンアップエンドがベルトの両端部にまで延びてベルトとオーバーラップさせることを特徴とする。



l

【特許請求の範囲】

【請求項1】 一対のビードコアと、このビードコア間 に延在しその両端部がビードコアに巻き付けられて係止 されるラジアルカーカスと、カーカスのクラウン部の半 径方向外側に配設されるベルトと、このベルトの半径方 向外側に配設される主として耐摩耗性に富むトレッドゴ ムと、カーカスのサイド部の半径方向外側にトレッドゴ ムの両端部側方からビード部に延在する耐屈曲性に富む サイドゴムとを有し、第1成型工程で少なくともカーカ ス、ビードコア及びサイドゴムが張り付けられ、第2成 10 型工程で両側部にサイドゴムと同等のゴムからなる側縁 ゴムが一体化されたデュアル構造のトレッドゴムをベル ト上から張り付けてなる空気入りラジアルタイヤであっ て、ビードコアに巻き付けられるカーカスのターンアッ プエンドがベルトの両端部にまで延びターンアップエン ド部がベルトとオーバーラップしてなる偏平率が60以 下の偏平空気入りラジアルタイヤ。

【請求項2】 上記オーバーラップ量がベルトの最大幅 の $5\sim20\%$ であることを特徴とする偏平空気入りラジアルタイヤ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は成型能率を低下することなく、耐久性に優れた超偏平な空気入りラジアルタイヤを提供することに関する。

[0002]

【従来の技術】空気入りラジアルタイヤは、一般的に図 6、図8および図10に示すように次のような共通の基 本的な構造を有する。すなわち、一対のビードコア3 (左半分のみ図示) 間にラジアルカーカス2が延在して 30 おり、このラジアルカーカスはタイヤ周方向に対し実質 的に90度の方向に配列したコードを含んでいる。カー カス2のクラウン部9の半径方向外側にベルト5が配設 され、このベルト5のさらに半径方向外側にトレッドゴ ム6が配設されている。またラジアルカーカス2のサイ ド部8の半径方向外側にサイドゴム4が配設されてい る。このトレッドゴム6には路面に接触するため主とし て耐摩耗性が要求され、一方サイドゴム 4 には屈曲変形 し易いフレックスゾーンに使用されるため主として耐屈 曲性が要求される。耐摩耗性と耐屈曲性とはゴム配合技 40 術において二律背反の関係にあるためトレッドゴムおよ びサイドゴムはそれぞれ最適のゴム組成物により形成さ れて準備される。

【0003】このような空気入りラジアルタイヤは、一般的に2段階成型、つまり円筒状フォーマ上でラジアルカーカスなどの一部のタイヤ構成部材を張り付ける第1成型工程と、その後トロイダル状に膨径させた状態でベルトなどの残りのタイヤ構成部材を張り付ける第2成型工程とを経て最終的に成型される。この従来の成型方法は、次の3つのタイプに大別される。

【0004】第1のタイプ(以下タイプ1と言う)は、円筒状フォーマ上でラジアルカーカス2を張り付けた後にサイドゴム4を含む一部のタイヤ構成部材(インナーライナ、ビードコア、スティフナー、チェフア、その他のビード部補強部材など)を張り付ける第1成型工程(図示せず)で生ケース22を成型する。ここで生ケース22にはサイドゴム4が張り付けられている。この生ケース22を図7に示すようにトロイダル状に膨径させ、この状態でベルトなどの残りのタイヤ構成部材を張り付け、矢印Bの方向に図示しないステッチングローラでトレッド6を生ケース22に圧着して最終的な成型を行なう。

2

【0005】タイプ1はトレッドゴム6より先にサイドゴム4を張り付けるので、サイド先張り方式と言われる。サイド先張り方式では、上記の通り第1成型工程でサイドゴム4が先に貼り付けられ、第2成型工程でトレッドゴム6が張り付けられるので、図6に示すようにトレッドゴム6とサイドゴム4との接合面Pが、タイヤのフレックスゾーンに露出し、また、この接合面Pが比較的にでの高い耐摩耗性のトレッドゴムと比較的硬度の低い耐屈曲性のサイドウォールゴムとの異質ゴム層間で形成されるため、この接合面Pからクラックが早期に発生し、耐久性が劣るものとなる。タイプ1の成型方法によるタイヤは、生産性に優れるが、このような構造的な欠陥を有するものであった。

【0006】第2のタイプ(以下タイプ2と言う)は、 第1成型工程で張り付けられるサイドゴム4の張り付け に工夫が施されている点がタイプ1の成型方法と異な り、第1成型工程ではサイドゴム4は実質的には張り付 けられないようにしている。すなわち、タイヤのビード コア回り部7に張り付けられる区域を除いてポリエチレ ンシート15が貼着されて準備されたサイドゴム4が第 1成型工程(図示せず)において張り付けられて生ケー ス32が成型される。そして第2成型工程において、図 9に示すように、ポリエチレンシート15と共にサイド ゴム4を引き起こし、ベルト5、トレッドゴム6を矢印 Cの方向に図示しないステッチングローラで圧着しこれ らを生ケース32に張り付け後、ポリエチレンシートを 剥し、サイドゴム4がケース32に張り付けられる。し たがって、タイプ2では図8に示すようにトレッドゴム 端部の側方がサイドゴム4によって、完全に被覆された 理想的な構造となり、両者の接合面 P がタイプ 1 のタイ ヤのようにタイヤサイド部のフレックスゾーンに露出す るのを避けている。

【0007】タイプ2は、後でサイドゴムを張り付けるのでサイド後張りと言われる。このタイプ2では、クラックの早期発生と言うタイプ1が構造的に有していた欠陥を根本的に解消することができたが、生産性に関して明らかに劣るものであった。

) 【0008】第3のタイプ(以下タイプ3と言う)は、

特公昭9-18790が提案する成型方法であって、タ イプ1と同様にサイド先張り方式であるが、使用される トレッドゴムに工夫がなされている点でタイプ1の成型 方法と異なる。 すなわち、 図11に示すようにトレッド ゴム6の両側にサイドゴムと同等のゴムからなる側縁ゴ ム4aをデュアルチューバー等により予め一体形成し側 縁ゴム付トレッドゴムとしている点に特徴があり、サイ ドゴムが先張りされた生ケース42にベルト、側縁ゴム 付トレッドゴムを矢印Dの方向に図示しないステッチン グローラで圧着しこれらを生ケース42に張り付けるだ 10 けで成型が完了する。タイプ3は、構造的に図10に示 すように、タイプ2のタイヤに近似したサイドゴム4で トレッドゴム6の端部の側方を被覆したものとすること ができ、耐摩耗性のトレッドゴムと耐屈曲性のサイドゴ ムとの接合面Pがタイヤサイド部に露出することなく、 耐摩耗性のトレッドゴム6はその両端部が耐屈曲性のサ イドゴム4及び上記側縁ゴム4aにより楔状Kに保持さ れる構造を呈するものである。サイド部に露出する接合 面Qは同等のゴムであるサイドゴム4と側縁ゴム4Aと の接合面であり、加硫処理等を経て強固に一体化され通 20 常の使用条件下では一般的にクラック発生の問題はない ものであった。また、生産性についてもタイプ2に比較 して優れたものである。タイプ3は、デュアルチューバ - (D/T) で押し出されたトレッド (トップ) ゴムを 用いることからトップD/T方式と言われることがあ る。

[0009]

【発明が解決しようとする課題】このタイプ3は、空気 入りラジアルタイヤの汎用の成型方法となっているが、 しかしながら、偏平空気入りラジアルタイヤ、特に、タ 30 イヤ最大幅Sに対するタイヤ断面高さHの比H/S×1 00(%)で表わされる偏平率が60以下である高速走 行に供される超偏平な空気入りラジアルタイヤになる と、通常のタイヤでは見られなかった現象が知見され た。すなわち、デュアルチューバー等で一体的に押し出 し両側部に側縁ゴム4 aを有する側縁ゴム付トレッドゴ ム6を用い、これをサイド先張り方式で第1成型された 生ケースのサイドゴム4に張り付けるようにしている が、従来問題の発生がなかった側縁ゴム4aとサイドゴ ム4との接合面〇にクラックが早期に発生し、耐久性を 40 低下させるという問題が生じた。この側縁ゴム4aはサ イドゴム4と同等のゴムであるから通常のタイヤではこ のような現象は見られなかったが、偏平率が60以下の 偏平空気入りラジアルタイヤになると発生する現象であ った。

【0010】このような偏平率の著しく低いラジアルタイヤにおいては、タイヤサイド部のフレックスゾーンが狭くなって、側縁ゴム4aとサイドゴム4との接合面Qがタイヤサイド部に露出する区域に生じる歪が極めて大きくなり、上記接合面Qから早期にクラックが発生する50

ことが判明した。図5(b)に示すタイヤ(タイヤA) はサイズ205/50VR16の高速用乗用車タイヤで あり、偏平率が50の超偏平空気入りラジアルタイヤで あり、上記タイプ3に属するタイヤ基本構造、成型法を 採用してつくられている。このタイヤAは、カーカス2 のターンアップ部2 t のエンド2 e をタイヤサイド部の ほぼ中央域に終焉させている点のみが異なり他は後述の 図1の実施例タイヤBと同一である。図5 (a) に示す グラフ中の実線Aは、このタイヤAを内圧1. Okgf/cm 、荷重540kg(JATOMA最大負荷荷重)の条件 でタイヤのサイド部表面に発生する歪量(%)を測定し た結果を表わしており、上記接合面〇がサイド部に露出 する区域に大きな引っ張り歪(%)が働いており、この 歪により接合面Qからクラックが早期に発生することが 判明した。本発明の目的は、偏平率が60以下の超偏平 空気入りラジアルタイヤにおいて、成型効率を低下させ ずに、クラックの早期発生のない耐久性に優れたタイヤ を提供することである。

[0011]

【課題を解決するための手段】請求項1に記載の発明 は、一対のビードコアと、このビードコア間に延在しそ の両端部がビードコアに巻き付けられて係止されるラジ アルカーカスと、カーカスのクラウン部の半径方向外側 に配設されるベルトと、このベルトの半径方向外側に配 設される主として耐摩耗性に富むトレッドゴムと、カー カスのサイド部の半径方向外側にトレッドゴムの両端部 側方からビード部に延在する耐屈曲性に富むサイドゴム とを有し、第1成型工程で少なくともカーカス、ビード コア及びサイドゴムが張り付けられ、第2成型工程で両 側部にサイドゴムと同等のゴムからなる側縁ゴムが一体 化されたデュアル構造のトレッドゴムをベルト上から張 り付けてなる空気入りラジアルタイヤであって、ビード コアに巻き付けられるカーカスのターンアップエンドが ベルトの両端部にまで延びターンアップエンド部がベル トとオーバーラップしてなる偏平率が60以下の偏平空 気入りラジアルタイヤ。

【0012】請求項2に記載の発明は、上記オーバーラップ量をベルトの最大幅の5~20%とすることを特徴としている。

[0013]

【作用】請求項1に記載の発明によれば、カーカスのターンアップエンドをベルトまで延ばしベルト端部とオーバーラップして終焉させているので、上記タイプ3のタイヤにおけるサイドゴム4と側縁ゴム4aとの接合面Qがサイド部に露出する区域の引っ張り歪(%)低減させることができ、同接合Q面からのクラック発生を抑止する。カーカスのターンアップエンド2Eを図5(b)中点線で示すようにベルトの端部域にまで延ばし、ベルト端部とオーバーラップさせ、そのオバーラップ量をベルト最大幅の11%とした点のみが異なり他は上記タイヤ

5

Aと同じ構成のタイヤB(タイヤBは、後述する図1の 実施例タイヤと同じ)について、同様にタイヤのサイド 部表面に発生する歪を測定した結果を図5(a)のグラ フ中、点線Bで示している。タイヤBにおいては、サイ ドゴム4と側縁ゴム4aとの接合面Oがサイド部に露出 する部分Sにおける引っ張り歪量(%)がタイヤAに対 して半減され、これがクラックの発生抑止に寄与するこ とが判明した。図5(a)のグラフ中、Rは上記露出部 分SにおけるタイヤBのタイヤAに対する表面歪の低減 量を表わしている。請求項2に記載の発明によれば、上 10 ケース12には、サイドゴム4が張り付けられており、 記オーバーラップ量がベルトの最大幅の5~20%とす ることにより上記クラック抑止機能が確実に達成でき、 5%未満では、カーカスのターナップ部が受ける引っ張 り歪を十分に支持できず、十分な効果が得られないばか りかターンアップエンド部の剥離につながる。また、2 0%を越えると引っ張り歪の低減効果は略同等で推移 し、これ以上の効果は望めないばかりか、カーカス材の 使用量のみが増えコスト上好ましくない。

[0014]

【実施例】以下に本発明の実施例を図1乃至図4に基づ 20 いて説明する。図1は、タイヤサイズは205/50V R16で、偏平率は約50でいわゆる50シリーズの乗 用車用空気入りラジアルタイヤ(タイヤB)を示してい る。一対のビードコア3と、このビードコア3間にタイ ヤ周方向に対してほぼ90度に配置されたポリエステル コードよりなるカーカスがビードコア3間に掛け渡さ れ、その両端部がビードコアに巻き付けられて係止され ている。ラジアルカーカスのクラウン部9の半径方向外 側にタイヤ周方向に対して約18度の角度で傾斜したス チールコードよりなる2層の層からなり、層間でコード 30 が互いに交差するクロスベルト5を配置し、このベルト 5の半径方向外側に配設される主として耐摩耗性に富む トレッドゴム6を配置している。ラジアルカーカス2の サイド部の半径方向外側にトレッドゴムの両端部側方か らビード部に延在する耐屈曲性に富むサイドゴム4が配 設されており、第1成型工程でサイドゴム4が先張りさ れ、第2成型工程で両側部にサイドゴムと同等のゴムか らなる側縁ゴム4aが一体化されたデュアル構造のトレ ッドゴムをベルト上から張り付けて準備された空気入り ラジアルタイヤである。ビードコアに巻き付けられたカ ーカス2のターンアップ部2tはスティフナー19を経 てターンアップエンド2 Eがベルトの両端部にまで延 び、ターンアップエンド部がベルトとカーカス間でベル トとオーバーラップしている。ターンアップエンド部の ベルト端部とのオーバーラップ量Gは図1のタイヤ(図 5のタイヤBもも同じ)の例では、ベルト最大幅Lの1 1%としている。ここで、ベルト最大幅はベルトの最大 幅を有するベルト層の両端部間のタイヤ軸方向距離であ り、また、オーバーラップ量はベルト端部 f からタイヤ 軸に下した垂線がカーカスのターンアップ部と交わる点 50 hとターンアップエンド2E間のタイヤ軸方向距離であ

6

【0015】次いで図2乃至4に基づき本発明の成型に ついて説明する。図2に示すように第1成型工程の円筒 状フォーマ20上で少なくともラジアルカーカス2、ビ ードコア3およびサイドゴム4を張り付け生ケース12 が成型される。生ケースにはこの他にカーカスの下側に はインナーライナが、ビードコア回りにはスティフナ、 フリッパー、チェーファなどが張り付けられる。この生 いわゆるサイド先ばり方式で成型されている。次いで、 この生ケース11は、第2成型工程に搬送される。 【0016】トレッドゴム6および側縁ゴム4aとは、 ベルト5の半径方向外側にトレッドゴム6および側縁ゴ ム4aが配置されるようにベルト・トレッド成型ドラム

BT(図4)上で環状体14として予め一体的に組み立 てられ、第2成型工程の組み立てに供される。図4は、 上記側縁ゴム4aがトレッドゴム6の両端部6bに接合 部において側縁ゴム4aがトレッドゴム6の外側になる ようにデュアルチューバーにより一体的に押し出され、 側縁ゴム付トレッドゴムとして準備された例を示してい る。BTドラム上でまずベルト5が張り付けられ、その 半径方向外側に上記側縁ゴム付トレッドゴムが張り付け られて、環状体14が成型されている。なお、トレッド ゴム6と側縁ゴム4aを別々に準備し、これらをBTド ラム上でダブリングし、第2成型工程でトレッドゴムを トロイダル状に膨径された生ケース上に張り付けるに先 立って側縁ゴム付きトレッドゴムに形成するようにして もよい。

【0017】図3に示すようにブラダー24は保持ユニ ット23間にまたがって機密に保持されている。第1成 型工程で成型された生ケース12を生ケース保持ユニッ ト21に掛け渡してセットし、ブラダー24の内部に高 圧のエアが注入されると生ケース12はトロイダル状に 膨径する。上記環状体14を、トロイダル状の生ケース 12のクラウン部9の半方向外側に設定し、カーカスの 半径方向外側に上記環状体14の内径を当接させて張り 付ける。このようにして生ケース12のクラウン部9に ベルト、トレッドゴムおよび側縁ゴムを保定し、次い で、ステッチングロールSRによりトレッドゴムおよび 側縁ゴムを生ケース12に対して外方から矢印 A方向に 押し付け、トレッドゴム6および側縁ゴム4aをその先 端部まで生ケース12に圧着させる。

【0018】本発明の効果を確認するために上記タイヤ A、タイヤBについて耐クラック性と生産性の評価試験 を行ない、その結果を表1に示す。耐クラック性は、室 外ドラム試験機上で一定距離走行後のクラック長さの比 較結果である。タイヤAを100とした指数で示してお り、指数が小さいほど良好な結果を示す。

[0019]

7

【表1】

	比較例 タイヤA	実施例 タイヤ B
耐クラック性	100	6 5

[0020]

【発明の効果】本発明は、カーカスのターンアップエンドをベルトまで延ばしベルト端部とオーバーラップして終焉させているので、偏平率が60以下の上記タイプ3の偏平空気入りタイヤが抱えていた欠陥であるサイドゴ10ム4と側縁ゴム4aとの接合面Qに早期にクラックが発生し、耐久性を低下させるという問題を接合面Qがサイド部に露出する区域の引っ張り歪(%)低減させることにより解消することができた。また、上記タイプ1や2の構造および成型方法を採用することができるので、成型効率を低下させることなく、高い品質の偏平空気入りラジアルタイヤを提供することができる。

[0021]

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の1実施例のタイヤを示す断面図である。

【図2】本発明の成型、特に第1成型工程を示す断面図である。

【図3】本発明の成型、特に第2成型工程を示す断面図である。

【図4】本発明の成型、特にトレッドとベルトの成型の 一例を示す断面図である。

【図5】比較タイヤと本発明タイヤの作用を説明する説 明図である。

【図6】従来の空気入りラジアルタイヤ(タイプ1)の*

* 構造を示す断面図である。

【図7】従来のサイド先張りの成型方法(タイプ1)を 示す断面図である。

8

【図8】従来の空気入りラジアルタイヤ(タイプ2)の 構造を示す断面図である。

【図9】従来のサイド後張りの成型方法(タイプ2)を 示す断面図である。

【図10】従来の空気入りラジアルタイヤ(タイプ3)の構造を示す断面図である。

【図11】従来のD/Tタイプのトレッドゴムを使用し た成型方法(タイプ3)を示す断面図である。

【符号の説明】

2 カーカス

2E カーカスのターンアップエンド

2 t ターンアップ部

3 ビードコア

4 サイドゴム

4 a 側縁ゴム

5 ベルト

20 6 トレッドゴム

6 b トレッドゴムの端部

10 空気入りラジアルタイヤ

12 生ケース

14 環状体

20.円筒状フォーマ

BT ベルト・トレッド成型ドラム

G ターンアップ部のベルト端部とのオーバーラップ 量(軸方向幅)

L ベルトの最大幅

30 O 側縁ゴム4aとサイドゴム4の接合面

